

# 日本国特許庁

### JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類は下記の出願書類の謄本に相違ないことを証明する。 This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

1999年 3月 4日

出 願 番 号 Application Number:

PCT/JP99/01055

出 願 人 Applicant (s):

東京エレクトロン株式会社

杉山 智一

岡山 信幸

三枝 秀仁

小澤 潤



PECENED TC 1700

2002年 7月 9日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 及川耕建

特許協力条約に基づく国際出願	ET/JP99/01055			
願書	国際出版目 04.03.99			
出願人は、この国際出願が特許協力条約に従って処理されることを調求する。	PCT Internationa 日本国			
	出版人又は代理人の書類記号 (希望する場合、最大12字) 9851	.026P ************************************		
第1 欄 発明の名称	:			
処 理 装 置				
第11.1個 四頭人				
氏名 (名称) 及びあて名: (姓・名の順に記載: 法人は公式の完全な名称を記載	: あて名は難便番号及び回名 ( ) 記載)	- この機に記載した者は、		
		発明者でもある。		
東京エレクトロン株式会	难括番号:			
TOKYO ELECTRON LIMITED	03-5561-7145			
〒107-8481 日本国東京都港区赤坂五丁目3番6	ファクシミリ番号:			
3-6. Akasaka 5-chome, Minato-ku	03-5561-7149			
Tokyo 107-8481 JAPAN		加入電信番号:		
回師 (個名): 日本国 Japan	但所 (图名): 日本国 Japan			
この欄に記載した者は、次の 指定国についての出願人である: すべての指定国 X 米国を刷	徐くすべての指定国 米国のみ	追記欄に記載した指定国		
第III欄 その他の出願人又は発明者				
氏名(名称)及びあて名: (姓・名の順に記載: 法人は公式の完全な名称を記載	・あて名は郵便番号及び国名も記載)	この欄に記載した者は 次に該当する:		
杉山智 — SUGIYAMA Norik	a z u	出願人のみである。		
〒400-1512 日本国山梨県東八代郡豊富村関原 3	T ILING L TL YV TO CO IV			
372. Sekihara.				
Toyotomimura, Higashiyatsushiro	-gun,	発明者のみである。		
Yamanashi-ken 400-1512 JAPAN		(ここにレ印を付したとき は、以下に記入しないこと)		
<sup>國籍(國名)</sup> : 日本国 Japan	tt所 (图名): 日本国 Japan			
この機に記載した者は、次の   指定国についての出願人である: すべての指定国 米国を約	まくすべての指定国 X 米国のみ	追記欄に記載した指定国		
X その他の出願人又は発明者が緑葉に記載されている。				
第Ⅳ欄 代型人又は共通の代表省、通知のあて名				
次に記載された者は、国際機関において出願人のために行動する: X 代理人 共通の代表者				
氏名(名称)及びあて名: (姓・名の順に記載: 佐人は公式の完全な名称を記載;	あて名は郵便番号及び国名も記載)	难話番号:		
   氏名 5847 弁理士 鈴 江 武 彦 SI	JZUYE Takehiko	03-3502-3181		
あて名 〒100-0013 日本国東京都千代田区霞が関3丁目7番2号		ファクシミリ番号:		
<b>鈴榮内外國特許法律事務所内</b>		·		
c/o SUZUYE & SUZUYE, 7-2, Kasumigaseki 3-chome,		03-3501-5663		
Chiyoda-ku, Tokyo 100-0013 JAPAN		加入電信番号:		
Outhous as, long to outh laten				
通知のためのあて名:代理人又は共通の代表者が選任されておらず トヤ松	:内に結に通知が注册されてもマッチのサー	THIS LEROST		

米国を除くすべての指定国

追記欄に記載した指定国

米田のみ

すべての相定国

**指定国についての出願人である:** 

【その他の川順人又は発明者が他の模葉に記載されている。

様式PCT/RO/101 (製集) (1998年7月:再版1999年1月)

第 人 相如 頂は ひつ 非行 だご 規則 4.9(a)の規定に基づき次の指定を行う(は当するロにレ用を付すこと; 少なくとも1つのロにレ用を付すこと)。 7万 五世 化单位件 ARIPO中部: GI-I ガーナ Chana, GM ガンピア Gambia, KIE ケニア Kenya, LS レソト Lesotho, MW マラウイ Malavi, SID スーダン Sudan, S Z スワジランド Swaziland, UG ウガンダ Ugunda, ZW ジンパブエ AP Zimbabve,及びハラレブロトコルと特許協力条約の縮約図である他の国 - ラシア牛丼: AMTルメニア Armenia,A2 アゼルバイジャン Azerbaijan,BY ベラルーシ Belarus, EA KG キルキス Kyrgyzstan, K Z カザフスタン Kazakhstan, M D モルドヴァ Kepublic of Moldova, R U ロシア Russian Federation, 「L J タジキスタン Tajikistan, 「L IVI トルクメニスタン Turkmenistan, 及びユーラシア特許条約と特許協力条約の締約国 である他の区 XEP ヨ ─ ロ ツノベ中青午: A T オーストリア Austria. B E ベルギー Belgium, C I-I and L I スイス及びリヒテン シュタイン Switzerland and Liechtenstein,CY キプロス Cyprus,DE ドイツ Germany, DK デンマーク Denmark,ES スペイン Spain, F I フィンランド Finland, F R フランス France, G B 英国 United Kingdom, G R ギリシャ Greece, I E アイルランド Ireland, I T イタリア Italy, L U ルクセンブルグ Luxembourg, M C モナコ Monaco, N L オラ ング Netherlands。 IP 『F ポルトガル Portugal。 S IE スウェーデン Sweden。及びヨーロッパ特許条約と特許協力条約の締約国である他の国 〇 A P I 特別的: 日 F ブルキナ・ファソ Burkina Faso, 日 J ベナン Benin, C F 中央アフリカ Central African Republic, C G コンゴー Congo, C I コートジボアール Côted Ivoire, C M カメルーン Cameroon, G A ガボン Gubon, G IV ギニア Guinea, G W ギニア・ビサオ Guinea-Bissau, M L マリ Wali, M IR モーリタニア Mauritania, N IE ニジェール Niger, S IV セオガル Senegal, T ロ チャード Chad, T G トーゴー Togo, 及びアフリカ知的所有権機構のメンバー国と 特許協力条約の締約国である他の国(他の種類の保護又は吸扱いを求める場合には点象上に記載する) 【国 F个] 中学智宇(他の種類の保護文は収扱いを求める場合には点線上に記載する) A L アルバニア Albania L R リベリア Liberia A M アルメニア Armenia LS レソト l.esotho □ A T オーストリア Austria 】 L ´Γ リトアニア Lithuania A U オーストラリア Australia 】 L U ルクセンブルグ Luxembourg ヿ A ヱ アゼルバイジャン Azerbaijan 】 L ∨ ラトヴィア Latvia □ B A ポスニア・ヘルツェゴヴィナ Bosnia and Herzegovina ■ M D モルドヴァ Republic of Moldova MG マダガスカル Wadagascar B B バルバドス Barbados ■ MIK マケドニア旧ユーゴースラヴィア共和国 The former Yugoslav B G ブルガリア Bulgaria Republic of Macedonia ••••• BR ブラジル Brazil\_\_\_\_\_ **■ MIN** モンゴル Mongolia ]BY ベラルーシ Belarus NIW マラウイ Malavi \_\_\_\_\_\_ 】 C A カナダ Canada **MX** メキシコ Mexico 】 C I—I and L I スイス及びリヒテンシュタイン □ N O ノールウェー Norway Switzerland and Liechtenstein ↑N Z ニュー・ジーランド New Zealand こり中国 China □ P L ポーランド Poland C U キューバ Cuba IP T ポルトガル Portugal C Z チェッコ Czech Republic \_\_\_\_\_ ¬ R O ルーマニア Romania D E ドイツ Germany □ R U ロシア Russian Foderation D K デンマーク Denmark \_\_\_\_\_ ¬ S D スーダン Sudan E E エストニア Estonia S E スウェーデン Sweden ES スペイン Spain 】SG シンガポール Singapore F I フィンランド Finland 】SI スロヴェニア Slovenia ..... G B 英国 United Kingdom 」SK スロヴァキア Slovakia G D グレナダ Grenada ■ S L シエラ・レオーネ Sierra Leone G E グルジア Georgia □ T J タジキスタン Tajikistan\_\_\_\_\_\_ G H ガーナ Ghana □ T M トルクメニスタン Turkmenistan ☐ G INI ガンビア Gambia T R トルコ Turkey \_\_\_\_\_ HIR クロアチア Croatia □ 「Γ 「Γ トリニダッド・トバゴ Trinidad and Tobago ☐ HI U ハンガリー Hungary\_\_\_\_\_\_ □ U A ウクライナ Ukraine I D インドネシア Indonesia 」 ひ G ウガンダ Uganda I L イスラエル Israel \_\_\_\_\_ 【】 U S 米国 United States of America I M インド India I S アイスランド iceland U Z ウズベキスタン Uzbekistan\_\_\_\_\_ J IP 日本 Japan □ V N ヴィエトナム Viet Num ド C ケニア Kenya □ Y U ユーゴースラヴィア Yugoslavia K G キルギス Kyrgyzstun ..... □ Z W ジンパブエ Zimbabwe K P 北朝鮮 Democratic People's Republic of Korea 下の口は、この様式の施行後に特許協力条約の締約回となった回を指定(四 | X | K R 韓国 Republic of Korca 内特許のために) するためのものである □ KC Z カザフスタン Kazakhstan ...... L C セント・ルシア Saint Lucia ] LL KK スリ・ランカ Sri lanka

指定の確認の宣言:出願人は、上記の指定に加えて、規則 4.9(b)の規定に基づき、特許協力条約の下で認められる他の全ての国の指定を行う。ただし、この宣言から除く旨の表示を追記欄にした国は、指定から除かれる。出願人は、これらの追加される指定が確認を条件としていること、並びに優先日から 15月が経過する前にその確認がなされない指定は、この期間の経過時に、出願人によって取り下げられたものとみなされることを宣言する。 (指定の確認は、指定を将定する通知の提出と指定手数料及び確認手数料の納付からなる。この確認は、優先日から 15月以内に受理官庁へ提出しなければならない。)

1. 全ての情報を被当する欄の中に記載できないとき。

この場合は、「第何職・・・・の続き」(個番号を表示する)と表示し、記載できない間の指示と同じ方法で情報を記載する。; 特に、

(i) 出版人又は発明者として3人以上いる場合で、「校業」を使用できないとき。

この場合は、「第四個の設さ」と表示し、第四個で求められている同じ情報を、それぞれの者について記載する。

(ii) 第11個又は第11個の枠の中で、「迫記欄に記載した指定国」にレ印を付しているとき。

この場合は、「第11個の続き」、「第11個の続き」又は「第11個及び第11個の続き」と記載し、該当する出額人の氏名(名称)を表示し、それぞれの氏名 (名称)の次にその者が出額人となる指定国(広城特許の場合は、ARIPO特許・ユーラシア特許・ヨーロッパ 特許・OAPI特許)を記載する。

(iii) 第11個又は第四個の枠の中で、発明者又は発明者及び出版人である者が、すべての指定国のための又は米国のための発明者ではないとき。

この場合は、「第11個の続き」、「第11個の続き」又は「第11個及び第11個の続き」と記載し、該当する発明者の氏名を表示し、その者が発明者である指定国(広城特許の場合は、ARIPO特許・ユーランア特許・ヨーロッパ特許・OAPI特許)を記載する。

(iv) 第IV間に示す代理人以外に代理人がいるとき。

この場合は、「第Ⅳ間の観き」と表示し、第Ⅳ間で求められている同じ情報を、それぞれの代理人について記載する。

(v) 第V欄において指定国文はOAP I 特許が、「追加特許」又は「追加証」を伴うとき、又は、米国が「雑枝」又は「一部雑枝」を伴うとき。

この場合は、「第V間の続き」及び該当するそれぞれの指定国又はOAPI特許を表示し、それぞれの指定国又はOAPI特許の後に、原特許又は原出樹の番号及び特許付与日又は原出樹目を記載する。

(vi) 第VI側において優先権を主張する先の出版が4件以上あるとき。

この場合は、「第N欄の続き」と表示し、第V欄で求められている同じ情報を、それぞれの先の出額について記載する。

(vii)第VI側において先の出版がARIPOの特許出版であるとき。

この場合は、「第VI欄の続き」と表示し、その先の出願に対応する項目の番号を特定して、更に、その先の出願を行った工業所有権の保護のためのバリ条約同盟国の少なくとも1ヶ国を表示する。

2. 出版人が、第V欄における確認の指定の宣言に関し、その宣言からいずれかの国を除くことを希望するとき。

この場合は、「確認の指定の宣首から、以下の指定国を除く」と記載し、除かれる国名又は2文字の国コードを表示する。

3. 出願人が、指定官庁について不利にならない開示又は所規性の喪失についての例外に関する国内法の適用を請求するとき。

この場合は、「不利にならない阴示又は新規性複失の例外に関する陳述」と表示し、以下にその内容を記述する。

#### 「第IV欄の続き]

氏 名

8461 弁理士 村 松 貞 男 MURAMATSU Sadao

9219 弁理士 橋 本 良 郎 HASHIMOTO Yoshiro

9135 弁理士 河 野 哲 KOHNO Akira

8868 弁理士 中 村 誠 NAKAMURA Makoto

前4者のあて名は第Ⅳ欄の者と同じである。

The addresses of the above-mentioned four patent attorneys are the same as that shown in "Box No. IV".

### [第区欄の続き]

河 野 哲



中村 誠



②第 ▽1 中間 「後 外に存在 三正 引展 他の優先権の主張 (先の山麓) が追記機に起載されている ・					
先の出籍日	先の出顧番号		先の出版		
(11. 月. 年)	,	国内山城 : 国 名	広城出版 : *広域官庁名	国際出願 : 受理官庁名	
06. 03. 98	平成10年特許願 第073433号	日本国 Japan			
11. 06. 98	平成10年特許願 第179616号	日本国 Japan			
(3)					
上記 ( ) の番号の先の出願 (ただし、本国際出版が提出される受理官庁に対して提出された ものに限る) のうち、次の ( ) の番号のものについては、出願書類の認証謄本を作成し国際 事務局へ送付することを、受理官庁(日本国特許庁の長官) に対して請求している。 :					
*先の出額が、ARIPOの特許出額である場合には、その先の出額を行った工業所有機の保護のためのバリ条約同盟国の少なくとも1ヶ国を追記機に及示しなければならない(規則4.10(b)(ii))。迫記機を参照。					
②2. △11 村別 (第1 )後 第 10 円 ) ②2. △11 村別 (第1 ) (第	<b>歪機関</b>				
国					
		出願日 (日. 月. 年)	出版番号	国名 (又は広域官庁)	
I SA/	J P			•	
第 V 皿 相	: 出願の言語				
この国際出額の用紙の枚数は次のとおりである。 この国際出額には、以下にチェックした曹類が添付されている。					
顧書 ・・・・・・・・ 5 枚 L. X 手数料計算用紙 5. X 優先權書類 (上記第VI間の( )の番号を記載する)					
明細書(配列数を除く)・・	· 22 枚 X	列納付する手数料に相当する特許 印紙を貼付した谐前	(2)		
請求の範囲・・・・・・・ 3 枚 🛛 🗙 国際事務局の口座への板込みを 6. 📄 国際出版の翻訳文(翻訳に使用した書語名を記載す					
契約数 ・・・・・・・・ 1 枚 2.					
図面 ・・・・・・・ 8 枚 3. □ 包括委任状の写し 8. □ ヌクレオチド又はアミノ酸配列表 (フレキシブルディスク)					
明細書の配列表・・・・・・ 枚 4. 配名押印(署名)の説明書 9. この他(書類名を詳細に記載する)					
合 計	39 枚				
要約費とともに投示する図面: FIG.4C 本国際出版の使用書語名: 日 本書音					
第1X相 提出省の記名押印					
各人の氏名(名称)を記載し、	その次に押印する。				
鈴 江 武 彦	三分辨 三万理 中式工	貞男	橋本良郎	門市理	
			/ O O A		
1. 国際出願として提出された	書類の実際の受理の日 :	- 受理官庁記入城	4 <del>.00,99</del>	2. 図崎	
3. 国際出願として提出された書類を補完する書類又は図面であって					
その後期間内に提出されたものの実際の受理の日(紅正日)					
4. 特許協力条約第1 1条(2)に基づく必要な補充の期間内の受理の日					
5. 出願人により特定された I S A / J P 6. 関連の関連を通りに 関係調査機関 I S A / J P 6. 関連の関連を通りに 関連の関連を通りませない。					
国際事務局能入欄 ————————————————————————————————————					

記録原本の受理の日

### 明·細書

### 処理装置

# [技術分野]

本発明は、半導体ウエハ等の対象物に対してエッチング等 の所定の処理を施すための処理装置に関する。

### [技術背景]

一般に知られるマグネトロン型プラズマ処理装置は、気密な処理容器と、この処理容器内に互いに上下に対向して配置される下部電極および上部電極と、下部電極と上部電極との間に形成されるプラズマ領域を外側から囲むように配置される磁石とを備えている。

このようなマグネトロン型プラズマ処理装置を用いて対象物にプラズマ処理を施す場合には、まず、下部電極上に対象物が載置され、処理容器内に処理ガスが導入されるとともに、処理容器内が真空引きされて所定の減圧雰囲気に維持される。その後、プラズマによって対象物を処理するために、下部電極に高周波電力が印加されて、プラズマが励起される。

また、このようなプラズマ処理装置は、一般に、対象物が配置されて処理される処理空間と排気機構に連通する排気経路とに処理容器内を区画するバッフル板を有している。このバッフル板は、下部電極の周囲を取り囲むように下部電極の側面と処理容器の内壁面との間に取り付けられている。また、バッフル板には、処理空間と排気経路とを接続する(連通させる)複数のスリットが放射状に形成されている。したがって、処理時には、バッフル板によってプラズマ領域が区画さ

れ、処理空間のプラズマ密度が向上するとともに、処理空間 内のガスがスリットを介して排気経路に案内されるため、処 理空間内と排気経路内のコンダクタンスが所定の状態に維持 され、処理空間内の排気が安定的に行なわれる。

また、バッフル板は、処理によって生じる反応生成物を付 着させて排気経路への反応生成物の進入を減少させる役目を 果たす。この反応生成物は、バッフル板の処理空間側の面(処 理空間に面するバッフル板の表面)に堆積するが、その堆積 量は処理時間に比例している。しかし、処理空間内のガスが 流れ込むスリットの処理空間側の開口部に付着物が堆積する と、これらの開口部の径が狭くなり、スリットを通過するガ スの排気流量が減少して、処理空間内の圧力が上昇する。そ のため、対象物の面内におけるエッチングの均一性(面内均 一性)が悪化したり、エッチングレートが低下する。こうし た問題を回避するために、一般には、所定の処理時間経過後、 もしくは、処理空間内の圧力雰囲気の状態などに基づいて定 期的に、バッフル板の洗浄や交換等のメンテナンスが行なわ れている。しかし、付着物が多く発生するプロセスでは、バ ッフル板のメンテナンスを頻繁に行なわなければならず、ス ループットが低下するという問題がある。

### [発明の開示]

本発明の目的は、付着物が多く生じるプロセス下でも、バッフル板のスリットの処理空間側の開口部の径が付着物によって狭まり難く、これによって、処理空間内を所定の圧力雰囲気に長時間維持することができる(プロセス条件を変えず

に処理時間を延ばすことができる)とともに、バッフル板の メンテナンスサイクルを延長させてスループットを向上させ ることができる新規かつ改良された処理装置を提供すること にある。

前記目的は、以下の処理装置によって達成される。すなわち、この処理装置は、気密な処理容器と、処理容器内のガスを排気する排気系と、対象物に対して所定の処理が施される処理空間と排気系に連通する排気経路とに処理容器内を区画するバッフル板とを備え、バッフル板には、処理空間と排気経路とを連通させる複数のスリットが形成され、各スリットの処理空間側の内面部位には、スリットの深さの1/4以上にわたってテーパ面が形成されている。

特に、テーパ面がスリットの深さの1/2以上にわたって 形成されている場合には、スリットの開口面を垂直に貫く垂 線とテーパ面とのなす角度  $\theta$  を 5 °  $\leq \theta \leq 3$  0 ° の範囲内に 設定することが望ましい。

また、スリットの排気経路側の開口縁から処理空間側に向かって延び且つテーパ面が形成されるスリットの処理空間側部位の最小内径よりも大きい内径に設定された拡大開口部によって各スリットの排気経路側が形成されている場合には、テーパ面および拡大開口部をそれぞれスリットの深さの $1/4\sim1/2$ にわたって形成するとともに、スリットの開口面を垂直に貫く垂線とテーパ面とのなす角度 $\theta$ を $30^\circ \le \theta \le 60^\circ$ の範囲内に設定することが望ましい。この場合、スリットの処理空間側の開口の短手方向幅W1とスリットの排気

経路側の開口の短手方向幅W2は、1≦W2/W1≦1.4 の条件を満たすように設定されていることが望ましい。

### [図面の簡単な説明]

図1は、本発明の一実施形態に係るエッチング装置の概略 構成を示す断面図;

図2は、図1のエッチング装置を構成する下部電極の側縁 部の拡大断面図;

図3は、図1のエッチング装置に設けられるバッフル板の 平面図;

図4Aは、図3のバッフル板の処理空間側の面を拡大して 示す平面図;

図4Bは、図3のバッフル板の排気経路側の面を拡大して 示す平面図;

図4 Cは、図4 Aの4 C-4 C線に沿う断面図;

図5は、図3のバッフル板に対する付着物の堆積状態を示す断面図:

図6は、従来のバッフル板に対する付着物の堆積状態を示す断面図;

図7は、図3に示される本発明のバッフル板および従来の バッフル板をそれぞれ使用して行なった実験により得られた 処理時間に対する処理空間内の圧力の変化を示すグラフ;

図8は、図3に示される本発明のバッフル板および従来の バッフル板をそれぞれ使用して行なった実験により得られた 処理時間に対するエッチングレートの変化を示すグラフ;

図9は、図3に示される本発明のバッフル板および従来の

バッフル板をそれぞれ使用して行なった実験により得られた 処理時間に対する面内均一性の変化を示すグラフ;

図10Aは、図3の変形例に係るバッフル板の処理空間側 の面を拡大して示す平面図;

図10Bは、図3の変形例に係るバッフル板の排気経路側 の面を拡大して示す平面図;

図10Cは、図10Aの10C-10C線に沿う断面図; 図11は、バッフル板のスリット形状の変形例を示す平面 図である。

[発明を実施するための最良の形態]

以下、図面を参照しながら、本発明の実施の形態について 説明する。

図1は本発明の一実施形態に係る処理装置としてのマグネトロン型プラズマエッチング装置を示している。図1に示されるように、エッチング装置100はアルミニウムから成る接地された処理容器102を有している。処理容器102の表面には、例えば陽極酸化処理によって酸化アルミニウム膜層が形成されている。処理容器102内には下部電極104が配置されている。この下部電極104は、処理される対象物である例えば半導体ウエハ(以下、単にウエハと言う。)Wが載置される載置面を有するサセプタを兼ねている。図1および図2に示されるように、下部電極104は、その載置面以外の部分が、例えばセラミックスから成る絶縁部材105と例えばアルミニウムから成る導電部材107とによって覆われている。また、下部電極104は、昇降軸106の駆動

によって上下に移動される。

導電部材107と処理容器102との間には、例えばステンレスから成るベローズ109が設けられている。導電部材107および処理容器102のそれぞれの表面は、酸化アルミニウム膜層を介すことなく(アルミニウム膜層を除去した状態で)ベローズ109と接触している。そのため、導電部材107は、ベローズ109と処理容器102とを介してローズ109の外側には、これらを囲むようにベローズカバー11が設けられている。図1に示されるように、下部電極104の載置面内には、高圧直流電源108に接続された静電チャック110が設けられている。静電チャック110の外側には、これを囲むように絶縁性のフォーカスリング112が配置されている。また、下部電極104には、整合器116を介して、高周波電力を出力する高周波電源118が接続されている。

下部電極104の載置面と対向する処理容器102の内壁面には、上部電極126が設けられている。上部電極126には多数のガス吐出孔126aが設けられている。ガス吐出孔126aには、処理ガスを供給するガス供給源150が接続されている。したがって、ガス供給源150からの処理ガスは、ガス吐出孔126aを介して、処理空間122内に導入される。また、処理容器102の下部には、真空引き機構152に接続された排気管128が接続されている。処理容器102の外側には、下部電極104と上部電極126との

間に形成されるプラズマ領域を囲むように、磁石130が配置されている。

図1および図2に示されるように、下部電極104の側方には、ウエハWが配置されて処理される処理空間122と排気管128に連通する排気経路124とに処理容器102内を区画するバッフル板120が配置されている。このバッフル板120は、下部電極104の周囲を取り囲むように下部電極104の側面と処理容器102の内壁面との間に取り付けられている。具体的には、バッフル板120は、フォーカスリング112と導電部材107との間で挟持されるとともに、図2に示されるように導電性のネジ121によって導電部材107の上部に固定されている。

バッフル板120は、従来のバッフル板と同様、例えば表面が陽極酸化処理されたアルミニウムなどの導電性材料から成る。バッフル板120と導電部材107は酸化アルミニウム膜層を介すことなく互いに接触している。すなわち、バッフル板120と導電部材107は、互いに接触する部分で酸化アルミニウム膜層が除去されている。したがって、バッフル板120は、導電部材107とベローズ109と処理容器102とを介して接地され、処理容器102の内壁と略同では、ソフル板120よりも上方の処理容器102の内壁が下部電極104の対抗電極として機能するため、プラズマをバッフル板120の上部すなわち処理空間122内に閉じ込めることができる。

図3に詳しく示されるように、バッフル板120は、略環状に形成されている。バッフル板120の厚みは、実質的に1mm~20mmの範囲内に設定されている。特に本実施の形態では、3mmに設定されている。バッフル板120には、下部電極104への装着時に処理空間122と排気経路124とを連通させる複数個、例えば360個のスリット120aが全周にわたって形成されている。具体的には、これらのスリット120aは、バッフル板120の径方向に延びており、全体として放射状に配列されている。なお、スリット120aの数は、バッフル板120が適用される処理装置に応じて、180個~540個の範囲内で適宜変更し得る。

スリット120aの長手方向の幅(バッフル板120の径方向に沿うスリット120aの長さ)は、実質的に35mm~45mmの範囲内に設定されている。特に本実施の形態では、41mmに設定されている。スリット120aの短手方向の幅(バッフル板120の周方向に沿うスリット120aの幅)は、実質的に0.5mm~2.5mmの範囲内に設定されている。特に本実施の形態では、1.6mmに設定されている。バッフル板120の処理空間122側の面(上面)の面積に対するスリット120aの処理空間122側の開口面積の比率は、実質的に25%~75%の範囲内に設定される。特に本実施の形態では、54%に設定されている。

図1に示されるように、バッフル板120が下部電極10 4の側面と処理容器102の内壁面との間に配置された状態では、バッフル板120の外周側面と処理容器102の内壁 面との間に、下部電極104の上下動を妨げない最小限の隙間のみが設けられる。したがって、処理空間122内のガスは、実質的にバッフル板120のスリット120aのみを通過して、排気経路124から排気管128内に排気される。

図3および図4A~図4Cに示されるように、各スリット 120aの処理空間122側の部位には、テーパ面132が 形成されている。テーパ面132は、スリット120aの両 側でバッフル板120の径方向に沿って延びるとともに、ス リット120aの処理空間122側の開口縁から排気経路1 24側に向かってスリット120aの開口を狭める方向で傾 斜している。図4Cに示されるように、スリット120aの 処理空間122側の開口面132aとテーパ面132の下端 縁132cによって囲まれる面132bとの間の距離(以下、 「テーパ深さ」という。) hは、スリット120aの処理空間 122側の開口面132aとスリット120aの排気経路1 24側の開口面134との間の距離(以下、「スリット深さ」 という。) Hの実質的に1/2以上を占めるよう設定される。 特に本実施の形態では、スリット深さHの3/4に設定され ている。また、テーパ面132と垂線136 (開口面132 a, 134と垂直に交わる線)とがなす角度(以下、「テーパ 角度」という。)  $\theta$  は、実質的に  $5^{\circ} \leq \theta \leq 3.0^{\circ}$  の範囲内に 設定されている。特に本実施の形態では、10°に設定され ている。、

従来のバッフル板 X に対する付着物 a の堆積状態の一例が 図 6 に示されている。図示のように、従来のバッフル板 X に は、スリットSの開口縁部がプラズマ雰囲気に曝されて損傷すること防止するために、各スリットSの処理空間側の部位に面取り加工によってテーパ面Tが形成されている。この場合、テーパ面Tのテーパ深さhはスリット深さHの1/6程度であり、テーパ面Tのテーパ角度の内側に大き。に設定さくれている。そのため、付着物aはスリットSの内側に大きで後R1は短時間でなる(なお、図6は、付着物aによってスリットSの内径R1がR2まで狭くなった状態を示している)。したがって、リットSを通過するガスの流量は比較的短い時間でよったが、ウェスを通過である。すなわちにおけるエッチングの中性(面内均一性の短い時間で悪化し、エッチングレートも短時間で下する。その結果、バッフル板Xのメンテナンスを頻繁に行ったがはならなくなり、スループットが低下してはならなければならなくなり、スループットが低下してはいる。

一方、前記構成のバッフル板120に対する付着物 a の堆積状態の一例が図5に示されている。図示のように、テーパ深さhがスリット深さHの1/2以上に設定されるとともにテーパ角度 $\theta$ が5° $\leq$ 0 $\leq$ 30°の範囲内に設定されていると、付着物 a はテーパ面132上から順次堆積していく。したがって、スリット120aの処理空間122側の開口部の径は付着物 a によって狭まり難く、スリット120aの内径が所定値R1よりも狭くなるまでには相当長い時間がかかる。すなわち、処理空間122内のガスは長い時間にわたってスリット120aを抵抗なく通過することができ、処理空間1

2 2内は所定の圧力に長時間維持される(プロセス条件を変えずに従来よりも処理時間を延ばすことができる)。その結果、ウエハWの面内におけるエッチングの均一性(面内均一性)およびエッチングレートは長時間高く維持され、バッフル板120のメンテナンスサイクルを延長させて(バッフル板120をメンテナンスまたは交換することなく連続して処理できる時間を長く確保して)スループットを向上させることができる。こうした本発明に係るバッフル板120の効果を裏付ける実験データを以下に示す。

# 実験データ

この実験は、比較対象となる2つのバッフル板をそれぞれ個別に同一のプラズマエッチング装置100(図1参照)に取り付け、同一のプロセス(エッチング)条件下で行なわれた。

## [比較対象物]

- \*本発明のバッフル板120 (図3、図4参照)テーパ深さh…スリット深さHの3/4テーパ角度θ…10°
- \*従来のバッフル板 X (図 6 参照) テーパ深さ h … スリット深さ H の 1 / 6 テーパ角度 θ … 4 5°
  - 注) テーパ深さhおよびテーパ角度 θ 以外の構成についてはバッフル板 1 2 0 と同一。

#### 「プロセス条件〕

\*処理される対象物:エッチング対象となるシリコン酸化膜

(SiO<sub>2</sub> 膜) が表面に形成された シリコン(Si)から成る直径 200mm の半導体ウエハW

\*エッチングガス :流量が 16sccm の C<sub>4</sub> F<sub>8</sub> と

流量が 300sccm のCOと

流量が 400sccm のArと

の混合ガス

\*下部電極 104 の載置面の温度:20℃

\*上部電極 126 を含む処理容器 102 の内壁面の温度:60℃

\*下部電極 104 に印加される高周波電力:13.56 MHz

1 7 0 0 W

# 実験データ1

処理時間に対する処理空間122内の圧力の変化が図7に 示されている。

## (解析)

C4 F8 とCOとArとを用いてシリコン酸化膜をエッチングするプロセスでは、処理空間122内の圧力雰囲気が実質的に65mTorr以上になると、エッチングレートおよび面内均一性が低下する。したがって、処理空間122内の圧力雰囲気が65mTorrに達するまでの時間が、連続処理可能時間となる。

図示のように、本発明(本実施の形態)に係るバッフル板 120を使用した場合には、85時間程度で処理空間122 内の圧力雰囲気が65mTorrに達した。これに対し、従来のバッフル板Xを使用した場合には、40時間程度で処理

空間122内の圧力雰囲気が65mTorrに達した。

また、図示しないが、テーパ面132のテーパ角度  $\theta$  を1 0° にしたままで、テーパ深さhのみをスリット深さHの1 /2および1にそれぞれ設定した場合でも、処理空間122 内の圧力雰囲気が65mTorrに達するまでの処理時間は、 いずれも70時間以上であった。また、テーパ面132のテーパ深さhをスリット深さHの3/4にしたままで、テーパ 角度  $\theta$  のみをそれぞれ5°、10°、15°、20°、25°、 30°にした場合でも、処理空間122内の圧力雰囲気が6 5mTorrに達するまでの処理時間は、いずれも60時間 以上であった。

### (結論)

以上の結果から、テーパ面132のテーパ深さhをスリット深さHの実質的に1/2~1の範囲内で適宜設定し、あるいは、テーパ角度 $\theta$ を実質的に5°~30°の範囲内で適宜設定すれば、連続処理時間を従来のバッフル板Xよりも大幅に延長することができる。特に、バッフル板120を使用すると、連続処理時間を従来の2倍以上に延長することができる。

# <u>実験データ2</u>

処理時間に対するエッチングレートの変化が図 8 に示されている。

#### (解析)

図示のように、本発明(本実施の形態)に係るバッフル板 120を使用した場合、処理時間が100時間程度までは、 270 n m/分前後の高いエッチングレートでエッチング処理を施すことができた。これに対し、従来のバッフル板 X を使用した場合、処理時間が 4 0 時間程度までは、バッフル板 1 2 0 と同様に 2 7 0 n m/分前後の高いエッチングレートでエッチング処理を行なうことができたが、 4 0 時間を経過した直後に、エッチングレートが急激に低下した。

### (結論)

バッフル板120を使用すると、従来のバッフル板Xと比較して2倍以上の処理時間が経過した後も、所望の均一なエッチングレートを得ることができる。

## 実験データ3

処理時間に対する面内均一性の変化が図9に示されている。なお、面内均一性の値は、処理対象物であるウエハWの被処理面における複数の測定点(被処理面の中心を含む)で測定されたエッチンングレートの最大値Aと最小値Bとを用いて以下の式により演算した。

(面内均一性) = ± {(A-B) / (A+B)} × 1 0 0 [%] この式から分かるように、面内均一性は、ウエハWの被処理面全面にわたるエッチングレートのばらつき (平均値に対する最大値のズレの割合)を示しており、その値が小さいほど均一性が良好であることを示す。

#### (解析)

図示のように、本発明(本実施の形態)に係るバッフル板 120を使用した場合、処理時間が80時間程度までは、± 5%前後の面内均一性を得ることができた。これに対し、従 来のバッフル板 X を使用した場合、処理時間が20時間程度 までは、バッフル板120と同様に±5%前後の面内均一性 を得ることができたが、20時間を経過すると面内均一性の 数値が上昇し、40時間を経過した直後からは、面内均一性 の数値が急激に上昇した。

### (結論)

バッフル板120を使用すると、従来のバッフル板Xと比較して4倍以上の処理時間が経過した後も、所定の均一な面内均一性を得ることができる。

以上説明したように、本実施の形態に係るエッチング装置 100のバッフル板 120は、テーパ面 132のテーパ深さ h がスリット深さHの 1/2以上に設定されるとともにテーパ角度  $\theta$  が 5  $^{\circ} \le \theta \le 30$   $^{\circ}$  の範囲内に設定されている。このように、テーパ面 132がスリット深さHに対して十分な深さ(実質的に 1/2以上)を占めていると、処理空間 122 2 内と排気経路 124 内のコンダクタンスを所定の状態に維持しながら、従来のバッフル板 122 123 124 125 1

したがって、バッフル板120には反応生成物等の付着物がテーパ面132上から順次堆積していき、スリット120 aの処理空間122側の開口部の径は付着物によって狭まり 難くなる。そのため、処理空間122内のガスは長い時間に わたってスリット120aを抵抗なく通過することができ、 処理空間122内は所定のプロセス圧力に長時間維持される (スリット120aの目詰まりに伴って処理空間122内の 圧力雰囲気が上昇するまでの時間を延長することができる)。 すなわち、プロセス条件を変えずに従来よりも処理時間を延ばすことができる。その結果、前記実験データからも明らか なように、ウエハWの面内均一性およびエッチングレートを 長時間高く維持することができ、バッフル板120のメンテナンスサイクルを従来に比べて延長してスループットを向上 させることができる。

また、本実施形態においては、スリット120a全体の内径を拡大するのではなく、スリット120aの処理空間122側に所定の深さと角度とを有する面積の大きいテーパ面132を形成するようにしているため、処理空間122内と排気経路124内のコンダクタンスに影響を及ぼすことなく、処理時間を長くすることができる。

図10A~図10Cには、前記実施の形態に係るバッフル板の変形例が示されている。

図10A~図10Cに示されるように、この変形例に係るバッフル板200には、下部電極104への装着時に処理空間122と排気経路124とを連通させる複数個のスリット200aが全周にわたって形成されている。具体的には、これらのスリット200aは、バッフル板200の径方向に延びており、全体として放射状に配列されている。図10Aおよび図10Cに示すように、スリット200aの処理空間122側にはテーパ面202が設けられている。また、図10

Bおよび図10Cに示すように、スリット200aの排気経路124側には拡大開口部204が設けられている。

図10Aおよび図10Cに示されるように、テーパ面202は、スリット200aの両側でバッフル板200の径方向に沿って延びるとともに、スリット200aの処理空間122側の開口縁から排気経路124側に向かってスリット200aの規理空間122側の開口を狭める方向で傾斜している。スリット200aの処理空間122側の開口面202aとテーパ面202の下端202によって囲まれる面202bとの間の距離すなわちテーパ深さh1は、開口面202aとスリット200a(拡大開口部204)の排気経路124側の開口面204aとの間の距離すなわちスリット深さ日の実質的に1/4~1/2を占めるよう設定されている。また、テーパ面202を垂線206とがなす角度すなわちテーパ角度θは、実質的に30°≤60°の範囲内に設定されている。特に図示する本変形例では、45°に設定されている。

一方、図10Bおよび図10Cに示されるように、拡大開口部204は、スリット200aの排気経路124側でバッフル板200の径方向に沿って設けられており、略溝形状を成している。また、拡大開口部204の排気経路124側の開口面204aと拡大開口部204の底端縁204cによって囲まれる面204bとの間の距離(以下、「拡大開口部深さ」という。)h2は、スリット深さHの実質的に1/4~1/2を占めるよう設定されている。特に本変形例では、スリ

ット深さHの1/2に設定されている。また、拡大開口部 2 0 4 の開口面 2 0 4 a の面積は、テーパ面 2 0 2 の下端縁 2 0 2 c によって囲まれる面 2 0 2 b の面積よりも大きく設定されている。また、スリット 2 0 0 a の処理空間 1 2 2 側の短手方向の幅W 1 とスリット 2 0 0 a の排気経路 1 2 4 側の短手方向の幅W 2 は、実質的に  $1 \le W$  2/W  $1 \le 1$  4 の条件を満たすように設定されている。特に図示する本変形例では、W 2/W 1 が 1 2 に設定されている。

なお、テーパ面202が形成されたスリット200aの処理空間122側部分と拡大開口部204が形成されたスリット200aの排気経路124側部分は、テーパ面202の下端縁202cによって囲まれる面202bと同じ断面形状および大きさの通路208を介して、互いに連通している。

前記構成のバッフル板200を図1に示されるエッチング装置100に適用して前述した実験と同一のプロセス条件下でウエハW(前記実験と同一のもの)にエッチング処理を行なったところ、処理空間122内の圧力雰囲気が65mToェでに達するまでに60時間以上かかった。また、テーパ面202のテーパ角度 のみを30°、40°、50°、60°にそれぞれ変更して同様の実験を行なった場合においても、処理空間122内の圧力雰囲気が65mToェでに達するまでの時間は、いずれも60時間以上であった。したがって、拡大開口部204を有するバッフル板200において、テーパ面202のテーパ角度 θ を実質的に30°~60°の範囲内で適宜設定すれば、連続処理時間を従来のバッフル板 X よ

りも大幅に延長することができる。また、W2/W1の値のみを1、1.4にそれぞれ変更して同様の実験を行なった場合においても、処理空間122内の圧力雰囲気が65mTorに達するまでの時間は、いずれも60時間以上であった。したがって、拡大開口部204を有するバッフル板200において、W2/W1を実質的に1~1.4の範囲内で適宜設定すれば、連続処理時間を従来のバッフル板Xよりも大幅に延長することができる。

以上説明したように、本変形例に係るバッフル板200は、テーパ面202のテーパ深さh1がスリット深さHの1/4~1/2に設定されるとともにテーパ角度  $\theta$  が30°  $\leq$   $\theta$   $\leq$  60° の範囲内に設定されている。このように、テーパ面202がスリット深さHに対して十分な深さを占めていると、処理空間122内と排気経路124内のコンダクタンスを所定の状態に維持しながら、従来のバッフル板 X よりもテーパ面の面積を拡大することができる。また、テーパ角度  $\theta$  が実質的に30°  $\leq$   $\theta$   $\leq$  60° に設定されていると、付着物がテーパ面202上に効果的に堆積していく。

したがって、バッフル板200には反応生成物等の付着物がテーパ面202上から順次堆積していき、スリット200 a の処理空間122側の開口部の径は付着物によって狭まり難くなる。そのため、処理空間122内のガスは長い時間にわたってスリット200 a を抵抗なく通過することができ、処理空間122内は所定のプロセス圧力に長時間維持される。すなわち、プロセス条件を変えずに従来よりも処理時間を延

ばすことができる。その結果、ウエハWの面内均一性および エッチングレートを長時間高く維持することができ、バッフ ル板200のメンテナンスサイクルを従来に比べて延長して スループットを向上させることができる。

また、特に本変形例のバッフル板200は、スリット20 0aの排気経路124側に大きな開口面積を有する拡大開口 部204を有しているとともに、拡大開口部深さh2がスリット深さHの実質的に1/4~1/2を占めるよう設定され ている。したがって、付着物が堆積し易いスリット200a 内の小径部分を減少させることができ、処理空間122内が 圧力上昇するまでの時間をさらに延長することができる。ま た、本変形例では、拡大開口部204の開口面204aの面 積がテーパ面202の下端縁202cによって囲まれる面2 02bの面積よりも大きく設定されているため、スリット2 00を通過するガスを乱すことなく均一に排気経路124に 案内することができる。

また、本変形例では、スリット200aの処理空間122側の短手方向の幅W1とスリット200aの排気経路124側の短手方向の幅W2とが実質的に1≦W2/W1≦1.4の条件を満たすように設定されている。したがって、処理空間122内と排気経路124内のコンダクタンスに影響を与えたり、スリット200aを通過するガス流を乱すことなく、付着物によってスリット200aの開口径が狭まるまでの時間をさらに延長することができる。

また、本変形例において、テーパ面202が形成されたス

リット200aの処理空間122側部分と拡大開口部204が形成されたスリット200aの排気経路124側部分は、テーパ面202の下端縁202cによって囲まれる面202bと同じ断面形状および大きさの通路208を介して、互いに連通している。したがって、スリット200aにテーパ面202や拡大開口部204を設けても、処理空間122内と排気経路124内のコンダクタンスを所望の状態に維持することができる。

なお、本発明は、前述した実施の形態および変形例に限定 されるものではなく、その要旨を逸脱しない範囲で種々変形 実施できることは言うまでもない。例えば、前述した実施の 形態において、スリット120aの短手方向の幅は、バッフ ル板120の内周側と外周側とで同一に設定されているが、<br/> 図11に示されるように、内周側と外周側とで異なっていて も良い。なお、図11に示される例では、外周側の短手方向 の幅W4が内周側の短手方向の幅W3よりも大きく設定され ている。また、前述した実施の形態や変形例において、テー パ面132(202)の上端縁(開口縁)、テーパ面132(2 02)の下端縁132c(202c)、拡大開口部204の底 面、拡大開口部204の開口面204a等に角部が形成され ているが、これらの角部に面取りが施されていても良い。ま た、前述した実施の形態においては、С4 F8 とCOとAr とによってウエハがエッチング処理されているが、本発明は、 プラズマCVD装置などの他の処理装置にも適用することが でき、また、LCD用ガラス基板などの他の被処理体の処理

に対しても適用することができる。

# 請求の範囲

1. (補正後) 気密な処理容器と、処理容器内のガスを排気する排気系と、対象物に対して所定の処理が施される処理空間と排気系に連通する排気経路とに前記処理容器内を区画するバッフル板とを備えた処理装置において、

前記バッフル板には、前記処理空間と前記排気経路とを連通させる複数のスリットが形成され、

各スリットの処理空間側の内面部位には、スリットの深さの 1 / 4 以上にわたって、テーパ面が形成され、

前記スリットの開口面を垂直に貫く垂線と前記テーパ面とのなす角度  $\theta$  は、 5 °  $\leq \theta \leq$  3 0 ° の範囲内に設定されている、

ことを特徴とする処理装置。

- 2 前記テーパ面はスリットの深さの1 / 2 以上にわたって形成されていることを特徴とする請求項1 に記載の処理装置。
  - 3. 前記バッフル板はリング状を成しており、

複数のスリットは、バッフル板の全周にわたって放射状に 配列されて形成されている、

ことを特徴とする請求項2に記載の処理装置。

4. 前記各スリットはバッフル板の径方向に沿って延びて おり、

前記テーパ面は、スリットの両側でバッフル板の径方向に沿って延びるとともに、スリットの処理空間側の開口縁から排気経路側に向かってスリットの開口を狭める方向で傾斜し

23/1

ている、

ことを特徴とする請求項2に記載の処理装置。

5. (削除)

## 請求の範囲

1. 気密な処理容器と、処理容器内のガスを排気する排気 系と、対象物に対して所定の処理が施される処理空間と排気 系に連通する排気経路とに前記処理容器内を区画するバッフ ル板とを備えた処理装置において、

前記バッフル板には、前記処理空間と前記排気経路とを連通させる複数のスリットが形成され、

各スリットの処理空間側の内面部位には、スリットの深さの1/4以上にわたって、テーパ面が形成されている、

ことを特徴とする処理装置。

- 2. 前記テーパ面はスリットの深さの1/2以上にわたって形成されていることを特徴とする請求項1に記載の処理装置。
  - 3. 前記バッフル板はリング状を成しており、

複数のスリットは、バッフル板の全周にわたって放射状に 配列されて形成されている、

ことを特徴とする請求項2に記載の処理装置。

4. 前記各スリットはバッフル板の径方向に沿って延びており、

前記テーパ面は、スリットの両側でバッフル板の径方向に沿って延びるとともに、スリットの処理空間側の開口縁から排気経路側に向かってスリットの開口を狭める方向で傾斜している、

ことを特徴とする請求項2に記載の処理装置。

5. 前記スリットの開口面を垂直に貫く垂線と前記テーパ

6. (補正後)気密な処理容器と、処理容器内のガスを排気する排気系と、対象物に対して所定の処理が施される処理空間と排気系に連通する排気経路とに前記処理容器内を区画するバッフル板とを備えた処理装置において、

前記バッフル板には、前記処理空間と前記排気経路とを連通させる複数のスリットが形成され、

各スリットの処理空間側の内面部位には、スリットの深さの1/4以上にわたって、テーパ面が形成され、

各スリットの排気経路側は、スリットの排気経路側の開口縁から処理空間側に向かって延び且つテーパ面が形成されるスリットの処理空間側部位の最小内径よりも大きい内径に設定された拡大開口部によって形成されている、

ことを特徴とする処理装置。

- 7. 前記テーパ面および前記拡大開口部はそれぞれスリットの深さの1/4~1/2にわたって形成されていることを特徴とする請求項6に記載の処理装置。
  - 8.前記バッフル板はリング状を成しており、

複数のスリットは、バッフル板の全周にわたって放射状に 配列されて形成されている、

- ことを特徴とする請求項6に記載の処理装置。
- 9. 前記各スリットはバッフル板の径方向に沿って延びて おり、

前記テーパ面は、スリットの両側でバッフル板の径方向に沿って延びるとともに、スリットの処理空間側の開口縁から排気経路側に向かってスリットの開口を狭める方向で傾斜し

24/1

いる、

ことを特徴とする請求項6に記載の処理装置。

10. テーパ面が形成されたスリットの処理空間側部位と前記拡大開口部は、テーパ面の内側端縁によって囲まれる面と同じ断面形状および大きさの通路を介して互いに連通していることを特徴とする請求項9に記載の処理装置。

面とのなす角度 $\theta$ は、 $5^{\circ} \leq \theta \leq 30^{\circ}$  の範囲内に設定されていることを特徴とする請求項2に記載の処理装置。

- 6. 各スリットの排気経路側は、スリットの排気経路側の 開口縁から処理空間側に向かって延び且つテーパ面が形成さ れるスリットの処理空間側部位の最小内径よりも大きい内径 に設定された拡大開口部によって形成されていることを特徴 とする請求項1に記載の処理装置。
- 7. 前記テーパ面および前記拡大開口部はそれぞれスリットの深さの1/4~1/2にわたって形成されていることを特徴とする請求項6に記載の処理装置。
  - 8. 前記バッフル板はリング状を成しており、

複数のスリットは、バッフル板の全周にわたって放射状に 配列されて形成されている、

ことを特徴とする請求項6に記載の処理装置。

9. 前記各スリットはバッフル板の径方向に沿って延びており、

前記テーパ面は、スリットの両側でバッフル板の径方向に沿って延びるとともに、スリットの処理空間側の開口縁から排気経路側に向かってスリットの開口を狭める方向で傾斜している、

ことを特徴とする請求項6に記載の処理装置。

10. テーパ面が形成されたスリットの処理空間側部位と前記拡大開口部は、テーパ面の内側端縁によって囲まれる面と同じ断面形状および大きさの通路を介して互いに連通していることを特徴とする請求項9に記載の処理装置。

- 11. 前記スリットの開口面を垂直に貫く垂線と前記テーパ面とのなす角度  $\theta$  は、30°  $\leq \theta \leq$ 60° の範囲内に設定されていることを特徴とする請求項6に記載の処理装置。
- 12. 前記スリットの処理空間側の開口の短手方向幅W1と前記スリットの排気経路側の開口の短手方向幅W2は、1 ≦W2/W1≦1. 4の条件を満たすように設定されていることを特徴とする請求項6に記載の処理装置。

# 要 約 書

本発明は、気密な処理容器102と、処理容器102内のガスを排気する排気系128と、対象物に対して所定の処理が施される処理空間122と排気系128に連通する排気経路124とに処理容器102内を区画するバッフル板120とを備えた処理装置100において、バッフル板120には処理空間122と排気経路124とを連通させる複数のスリット120aが形成され、各スリット120aの処理空間側の内面部位にはスリットの深さの1/4以上にわたってテーパ面132が形成されていることを特徴とする。

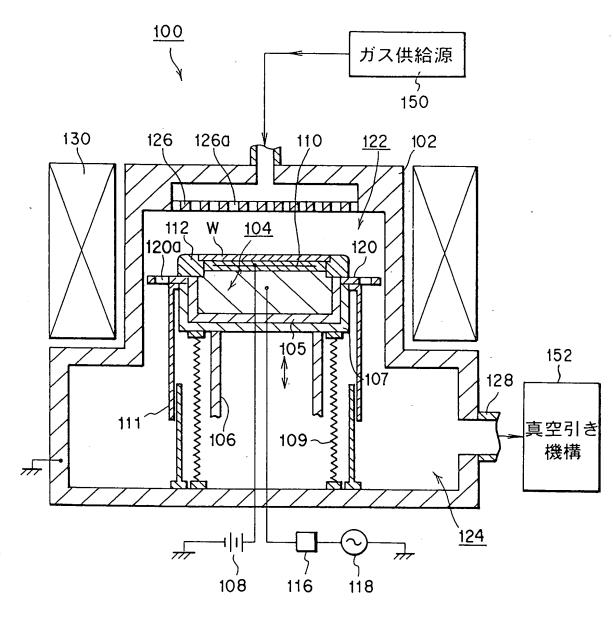


FIG. 1

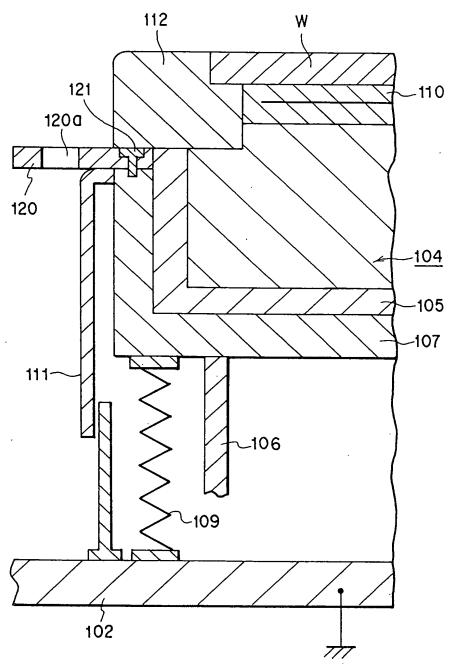


FIG.2

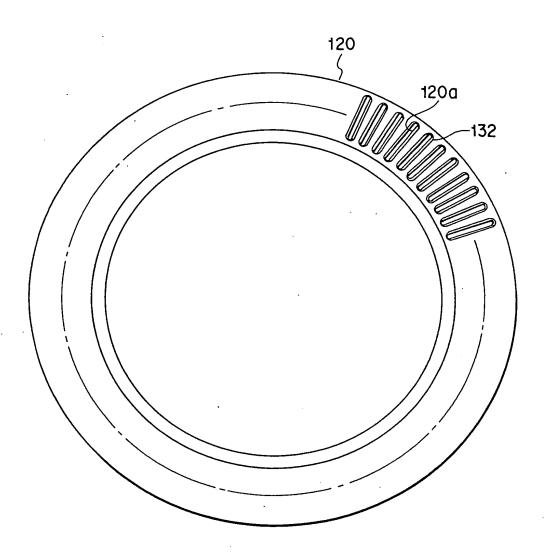
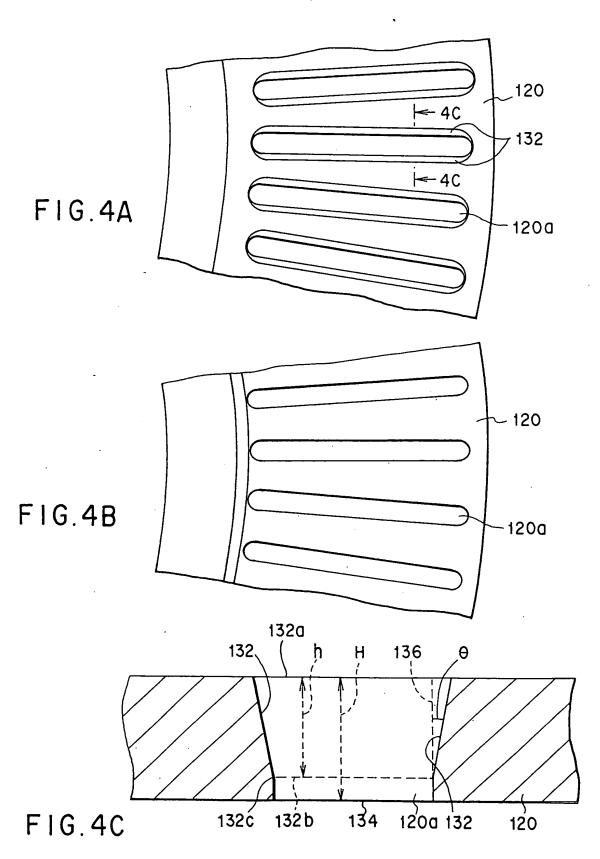


FIG.3



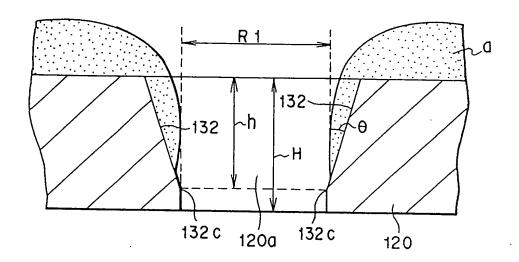


FIG.5

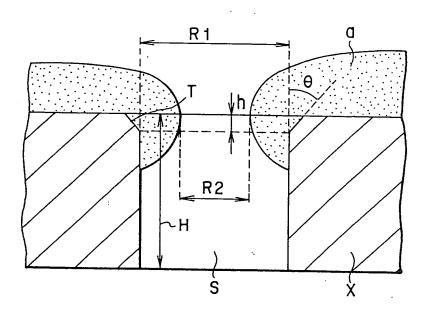
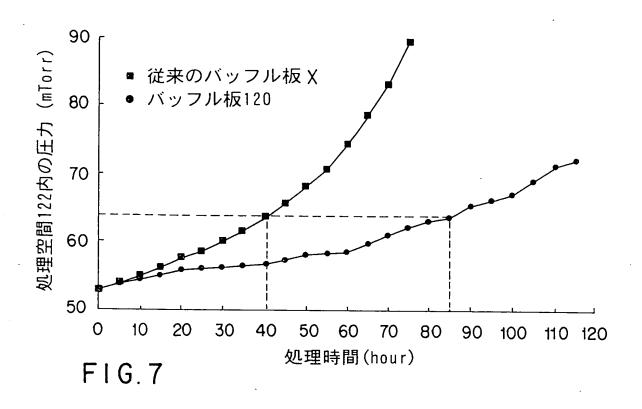
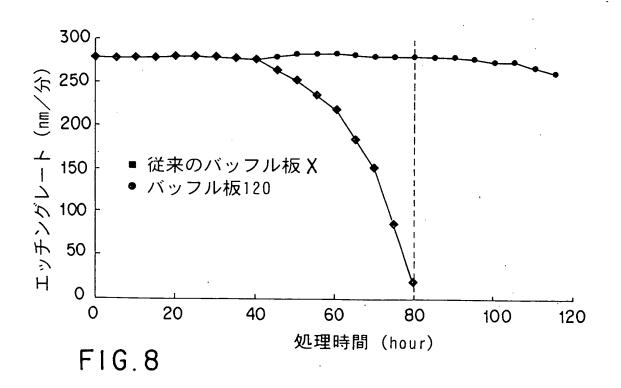


FIG.6 (従来技術)





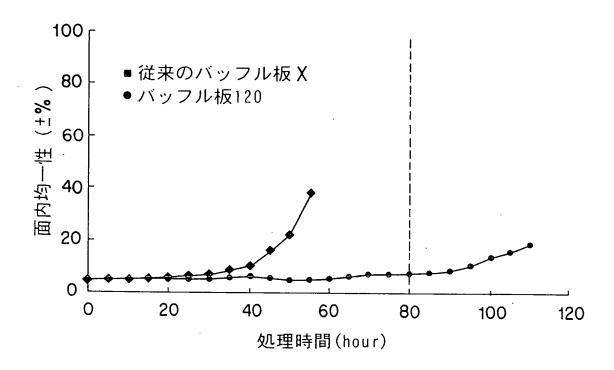


FIG.9

